

(12) NACH DEM VERTRAG ÜBER DIE INTERNATIONALE ZUSAMMENARBEIT AUF DEM GEBIET DES  
PATENTWESENS (PCT) VERÖFFENTLICHTE INTERNATIONALE ANMELDUNG

(19) Weltorganisation für geistiges Eigentum  
Internationales Büro



(43) Internationales Veröffentlichungsdatum  
22. April 2004 (22.04.2004)

PCT

(10) Internationale Veröffentlichungsnummer  
**WO 2004/034001 A1**

(51) Internationale Patentklassifikation<sup>7</sup>: **G01F 1/698, G01P 5/12**

(52) Erfinder; und  
(75) Erfinder/Anmelder (*nur für US*): BURKHARDT, Lutz [DE/DE]; Rotermundstrasse 22, 30165 Hannover (DE).

(21) Internationales Aktenzeichen: PCT/EP2003/009560

(74) Anwalt: MEISSNER, BOLTE & PARTNER; Postfach 86 06 24, 81633 München (DE).

(22) Internationales Anmeldedatum:  
28. August 2003 (28.08.2003)

(81) Bestimmungsstaaten (*national*): AE, AG, AL, AM, AT, AU, AZ, BA, BB, BG, BR, BY, BZ, CA, CH, CN, CO, CR, CU, CZ, DK, DM, DZ, EC, EE, ES, FI, GB, GD, GE, GH, GM, HR, HU, ID, IL, IN, IS, JP, KE, KG, KP, KR, KZ, LC, LK, LR, LS, LT, LU, LV, MA, MD, MG, MK, MN, MW, MX, MZ, NI, NO, NZ, OM, PG, PH, PL, PT, RO, RU, SC, SD, SE, SG, SK, SL, SY, TJ, TM, TN, TR, TT, TZ, UA, UG, US, UZ, VC, VN, YU, ZA, ZM, ZW.

(25) Einreichungssprache: Deutsch

(26) Veröffentlichungssprache: Deutsch

(30) Angaben zur Priorität:  
102 46 747.1 7. Oktober 2002 (07.10.2002) DE  
102 51 891.2 7. November 2002 (07.11.2002) DE

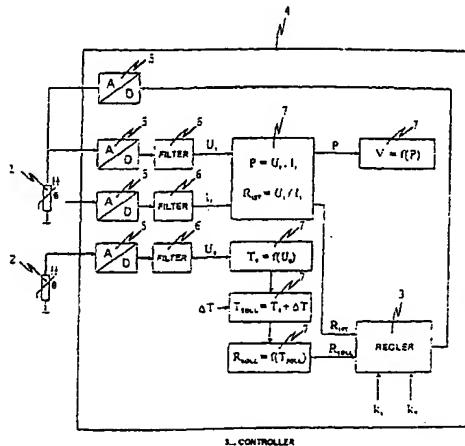
(71) Anmelder (*für alle Bestimmungsstaaten mit Ausnahme von US*): WAGNER ALARM- UND SICHERUNGSSYSTEME GMBH [DE/DE]; Schleswigstrasse 5, 30853 Langenhagen (DE).

(84) Bestimmungsstaaten (*regional*): ARIPO-Patent (GH, GM, KE, LS, MW, MZ, SD, SL, SZ, TZ, UG, ZM, ZW), eurasisches Patent (AM, AZ, BY, KG, KZ, MD, RU, TJ, TM), europäisches Patent (AT, BE, BG, CH, CY, CZ, DE, DK, EE, ES, FI, FR, GB, GR, HU, IE, IT, LU, MC, NL,

*[Fortsetzung auf der nächsten Seite]*

(54) Title: DEVICE FOR THE DETERMINATION OF FLOW PARAMETERS FOR A FLUID AND METHOD FOR OPERATING SUCH A DEVICE

(54) Bezeichnung: VORRICHTUNG ZUR BESTIMMUNG VON STRÖMUNGSGRÖSSEN EINES FLUIDS SOWIE VERFAHREN ZUM BETRIEB EINER SOLCHEN VORRICHTUNG



(57) Abstract: The invention relates to a device for the determination of flow parameters of a fluid, in particular, the temperature and flow speed and changes therein, in a fluid flow for monitoring, a method for operating such a device, a determination method itself and a fire recognition or oxygen measuring device provided with such a device. The aim of the invention is the recognition of a slow or sudden blockage, crack or break in a pipe system (13) of an aspirative fire recognition device by means of a measurement technique, whereby an air flow sensor (1), operated with a constant excess temperature, is combined with a regulation algorithm, running in a microprocessor (4), for monitoring the fluid flow or the flow resistance in the pipe system (13). The required resistance of the air flow sensor (1) can thus be calculated according to an exact sensor calibration curve and a precise control loop (3) formed. The measured values recorded by the air flow sensor (1) are thus extremely reliable, such that changes in condition for the flow parameters provide information about the state of the pipe system (13) or the intake system.

*[Fortsetzung auf der nächsten Seite]*

**WO 2004/034001 A1**

**AVAILABLE COPY**

VORRICHTUNG ZUR BESTIMMUNG VON STRÖMUNGSGRÖSSEN EINES FLUIDS SOWIE VERFAHREN ZUM  
BETRIEB EINER SOLCHEN VORRICHTUNG

5

Die vorliegende Erfindung betrifft eine Vorrichtung zur Bestimmung von Strömungsgrößen, insbesondere der Temperatur, der  
10 Strömungsgeschwindigkeit und dessen Änderung, in einem zu überwachenden Fluidstrom, insbesondere in Rauch- und Gasansaugmeldern, mit einem thermoelektrischen und im Konstant-Temperatur-Modus betriebenen Luftstromsensor, einem thermoelektrischen Temperatursensor und einem Regelkreis zum Einstellen einer  
15 Übertemperatur  $\Delta T$  am Luftstromsensor, sowie ein Verfahren zum Betrieb einer solchen Vorrichtung, ein entsprechendes Arbeitsverfahren und eine mit einer solchen Vorrichtung ausgerüsteten Branderkennungs- oder Sauerstoffmessvorrichtung.

20 Als Vorrichtungen zur Bestimmung von Strömungsgrößen der eingangs genannten Art sowie entsprechende Verfahren zum Betrieb solcher Vorrichtungen sind insbesondere aus der Hitzdrahtanemometrie bekannt. Dabei wird ein erhitzter Draht in ein strömendes Fluid gebracht; anhand der vom Fluid abgeführten Wärmemenge  
25 sind Aussagen über verschiedene Strömungsgrößen zu gewinnen.

Bei der Hitzdrahtanemometrie gibt es zwei grundsätzliche Betriebsarten: Der Konstant-Strom-Betrieb und der Konstant-Temperatur-Betrieb, welcher in den meisten Fällen zur Anwendung  
30 kommt, da hierbei unter anderem die thermische Trägheit des Hitzdrahtes (Sonde) umgangen und somit eine höhere Genauigkeit der Sonde erreicht wird.

Die grundliegende Idee der Konstant-Temperatur-Betriebsweise  
35 besteht darin, den Einfluss der thermischen Trägheit der Sonde dadurch zu verringern, dass der Hitzdraht auf stets konstanter

Temperatur (Widerstand) gehalten und den hierzu benötigten Heizstrom als Maß für die Strömungsgeschwindigkeit des Fluides benutzt wird. Hierzu wird in der Regel eine Wheatstonesche-Brückenschaltung benutzt, wodurch der Widerstand und somit die Temperatur des Hitzdrahtes durch Rückkopplung stets einen konstanten Wert hält. Im thermischen Gleichgewicht muss der Wärmeverlust der Sonde gleich der zugeführten elektrischen Leistung sein. Aus dem Gesichtspunkt der Anemometrie interessiert in erster Linie die Beziehung zwischen der Fluidgeschwindigkeit und der elektrischen Leistung. Dieser Zusammenhang ist äußerst komplex, nicht linear und nur mittels eines empirischen und entsprechend den gegebenen Umständen jeweils zu modifizierenden Gesetzes (King) zu beschreiben. Bei der Auswertung wird deshalb der Einsatz eines Linearesators notwendig.

15

Fig. 1 zeigt das Prinzipschaltbild eines Konstant-Temperatur-Anemometers. Im Gleichgewichtszustand liegt an der senkrechten Diagonalen C-D der Brücke eine bestimmte Spannung, die von einem Servo-Verstärker 15 geliefert wird. Verändert sich die konvektive Kühlung an der Sonde 18 so wird an der waagerechten Diagonale A-B eine kleine Spannung entstehen, welche - vielfach verstärkt - auf die senkrechte Diagonale C-D der Brücke zurückgekoppelt wird. Dabei ist die Polarität dieser rückgekoppelten Spannung so gewählt, dass sich die Brücke selbständig abgleicht.

Neben des komplexen Zusammenhangs zwischen der Fluidgeschwindigkeit und der als Messgröße erfassten elektrischen Leistung liegt ein weiteres Problem darin, dass die Sonde auf jegliche Änderung der Wärmeabfuhr anspricht, die zum Beispiel auch durch Änderung der Temperatur oder des Druckes des Strömungsmediums verursacht sein kann. Problematisch ist dies besonders dann, wenn das Verfahren kontinuierlich eingesetzt wird, um anhand von Veränderung der gemessenen Strömungsparameter auf beispielsweise den Zustand des Rohrleitungssystems, in dem das Fluid strömt, zuverlässig Rückschlüsse treffen zu können.

Insbesondere zur Luftstromüberwachung in Ansaugrohrsystemen bei aspirativen Branderkennungs- oder Sauerstoffmessvorrichtung ist es wichtig, dass zuverlässig eine Verstopfungen oder ein Rohrbruch im Ansaugrohrsystem erfasst wird, um einen fehlerfreien Betrieb der Branderkennungs- oder Sauerstoffmessvorrichtung garantieren zu können. Hierbei wird unter einer aspirativen Branderkennungsvorrichtung eine Vorrichtung verstanden, die aus einem zu überwachenden Raum über ein Rohrleitungs- oder Kanalsystem an einer Vielzahl von Stellen eine repräsentative Teilmenge der Raumluft aktiv ansaugt und diese Teilmengen dann einem Detektor zum Erfassen einer Brandkenngröße oder zum Erfassen von Gasen in der Luft, insbesondere Sauerstoff, zuleitet.

Ein aspiratives Branderkennungssystem besteht im wesentlichen aus einem Ansaugrohrsystem mit einzelnen kleinen Ansaugöffnungen, einem Ventilator, der über die Ansaugöffnungen des Ansaugrohrsystems eine Luftprobe aus dem Zielraum saugt, sowie einem Detektor, in dem anschließend Brandkenngrößen in der angesaugten Luftprobe bestimmt werden. Da eine aspirative Branderkennungsvorrichtung Luftproben aus dem Zielraum und damit eventuell vorhandene Brandkenngrößen aktiv ansaugt, reagieren derartige Vorrichtungen auf entstehende Brände viel schneller und sensibler als herkömmliche Lösungen. Damit ist eine bestmögliche Interventionsmöglichkeit gegeben.

Unter dem Begriff Brandkenngröße werden physikalische Größen verstanden, die in der Umgebung eines Entstehungsbrandes messbaren Veränderungen unterliegen, z.B. die Umgebungstemperatur, der Feststoff- oder Flüssigkeits- oder Gasanteil in der Umgebungsluft (Bildung von Rauch in Form von Partikeln oder Erosionen oder Dampf) oder die Umgebungsstrahlung. Eine aspirative

Branderkennungsvorrichtung wird insbesondere überall dort eingesetzt, wo schon geringste und kaum wahrnehmbare Brandkenngrößen detektiert werden sollen und dienen insbesondere zur Objekt- oder Raumüberwachung, beispielsweise von EDV-Anlagen oder Serverräumen.

In geschlossenen Räumen, deren Einrichtungen sensibel auf Wassereinwirkung reagieren, wie etwa EDV-Bereiche, elektrische Schalt- und Verteilerräume oder Lagerbereiche mit hochwertigen Wirtschaftsgütern, werden in zunehmendem Maße zur Minderung des Risikos und zum Löschen von Bränden sogenannte Inertisierungsverfahren eingesetzt. Die bei diesen Verfahren resultierende Löschwirkung beruht auf dem Prinzip der Sauerstoffverdrängung. Normale Umgebungsluft setzt sich bekanntlich zu 10 Vol.-% aus Sauerstoff, 78 Vol.-% aus Stickstoff und 1 Vol.-% aus sonstigen Gasen zusammen. Zum Löschen und Vermeiden von Bränden wird durch Einleiten eines sauerstoffverdrängenden Inertgases, wie etwa reiner Stickstoff, die Inertgaskonzentration in dem betreffenden Raum erhöht und der Sauerstoffanteil verringert. Viele Stoffe brennen nicht mehr, wenn der Sauerstoffanteil unter 15 - 18 Vol.-% absinkt. Abhängig von den in dem betreffenden Raum vorhandenen brennbaren Materialien kann ein weiteres Absinken des Sauerstoffanteils auf beispielsweise 12 Vol.-% erforderlich sein.

Eine derartige Inertgasvorrichtung zur Durchführung des genannten Inertisierungsverfahrens weist im wesentlichen folgende Bauteile auf: Eine Sauerstoffmessvorrichtung zum Messen des Sauerstoffgehaltes in dem zu überwachenden Zielraum; eine Branderkennungsvorrichtung zum Detektieren einer Brandkenngröße in der Raumluft des Zielraumes; eine Steuerung zur Auswertung der Daten der Sauerstoffmessvorrichtung und des Brandkenngrößeendetektors und zur Ablaufsteuerung des Inertisierungsverfahrens; und eine Anlage zur Produktion und zum plötzlichen Einleiten von Inertgas in den Zielraum.

Die Sauerstoffmessvorrichtung dient dazu, das Grundinertisierungsniveau im Zielraum einzustellen. Wenn ein Schwellwert der Sauerstoffkonzentration überschritten ist - beispielsweise aufgrund einer Leckage im Zielraum - gibt die Steuerung einen Befehl an eine spezielle Anlage zum Einleiten von Inertgas in den Raum, so dass der Sauerstoffanteil reduziert wird. Die Sauerstoffmessvorrichtung signalisiert, wenn der Schwellwert des Grundinertisierungsniveaus wieder erreicht ist. Die Lage des Grundinertisierungsniveaus ist dabei abhängig von Eigenschaften des Raumes.

In einer bevorzugten Anwendung wird ein aspiratives Branderkennungssystem mit einer Inertgasvorrichtung zur Brandvermeidung und/oder -löschung kombiniert. Dabei sind die Sauerstoffmessvorrichtung und die Branderkennungsvorrichtung der Inertgasvorrichtung in dem aspirativen Branderkennungssystem integriert. Diese übernimmt dann die Aufgabe, der Steuerung die zur Überwachung des Zielraumes erforderlichen Daten aus der angesaugten Luftprobe bereitzustellen.

Um die einwandfreie und möglichst wartungsfreie Funktionsweise einer aspirativen Vorrichtung garantieren zu können, ist es erforderlich, den Volumenstrom der dem Detektor zugeführten Luftprobe kontinuierlich zu überwachen. Der Volumenstrom ist jedoch von dem Massenstrom und der Dichte der zugefügten Luftprobe abhängig, welche wiederum eine Funktion des Luftdruckes und der Temperatur ist. Von daher erweist sich eine Überwachung des Volumenstromes als eine messtechnisch komplizierte Aufgabe. Um ferner Verstopfungen oder Beschädigungen des Ansaugrohrsystems bzw. der Ansaugöffnungen zuverlässig nachweisen zu können, ist bezüglich der Volumenstromüberwachung eine hohe Messgenauigkeit gefordert. Dies schließt unter anderem auch eine Kompensation

des Einflusses der Luftdichte bzw. des Luftdruckes bei der zur Volumenstromüberwachung eingesetzten Messtechnik ein,

Der vorliegenden Erfindung liegt die Problemstellung zugrunde, 5 dass zur Überwachung des Volumenstromes in Ansaugrohrsystemen von aspirativen Branderkennungsvorrichtungen die bisher eingesetzten Messtechniken mit zu großen Unsicherheiten behaftet sind bzw. nur den Volumenstrom und nicht den Strömungswiderstand betrachten, um zuverlässige Aussagen über den Zustand des 10 Ansaugrohrsystems treffen zu können. Die Unsicherheiten sind unter anderem damit begründet, dass die eingesetzten Sensoren abhängig von der Temperatur des Fluidstromes und von dem Luftdruck bzw. der Dichte des Fluides sind und von daher für einen kontinuierlichen und abgleichfreien Einsatz ungeeignet sind. 15 Die zuverlässige Überwachung des Volumenstromes in Ansaugrohrsystemen erfordert zusätzlich eine möglichst genaue Auswertung der Messdaten.

Ferner ist es bei der aus dem Stand der Technik bekannten Lösung problematisch, dass nur langanhaltende Volumenstromänderungen in Ansaugrohrsystemen zu bewerten sind. Dabei ist es üblich, diese Änderungen mit Schwellenwerten zu vergleichen, wobei bei einem Überschreiten des Schwellenwertes eine Luftstromstörung gemeldet wird. Um Störungsmeldungen durch Umwelteinfluss (Luftdruck, Temperatur) zu vermeiden, werden jedoch relativ große Schwellenwerte gewählt. Lange Rohre haben aber einen hohen Strömungswiderstand, so dass ein Rohrbruch gegen Ende des 25 Rohres nur eine kleine Luftstromänderung zur Folge hat. Diese relativ geringe Luftstromänderung ist in der Regel mit den aus dem Stand der Technik bekannten Vorrichtungen und Verfahren 30 nicht erfassbar.

Aufgrund der geschilderten Problemstellung liegt der vorliegenden Erfindung die Aufgabe zugrunde, eine der eingangs genannten Art, insbesondere in Rauch- und Gasansaugmeldern, zur Anwendung kommende Vorrichtung zur Luftstromüberwachung derart weiterzu-

bilden, dass eine kontinuierliche und wartungsfreie Erfassung von Strömungsparametern möglich ist, die hinreichend genau sind, um zuverlässig Aussagen über den Zustand des Ansaugrohrsystems treffen zu können, sowie ein entsprechendes Verfahren zum Betrieb einer solchen Vorrichtung und ein entsprechendes Arbeitsverfahren anzugeben.

Diese Aufgabe wird bei einer Vorrichtung der eingangs genannten Art erfindungsgemäß durch eine in einem Mikroprozessor implementierten Regelalgorithmus gelöst, der in dem Regelkreis der Vorrichtung enthalten ist, und über den die Übertemperatur  $\Delta T$  am Luftstromsensor konstant gehalten wird.

Die Vorteile der Erfindung liegen insbesondere darin, dass der Regelkreis einen in einem Mikroprozessor implementierten Regelalgorithmus enthält, über den die Übertemperatur  $\Delta T$  am Luftstromsensor konstant gehalten wird. Dadurch wird der Luftstromsensor exakt in seinem Arbeitspunkt bzw. Arbeitstemperatur eingestellt, die unabhängig von Schwankungen bzw. Änderungen der Fluidtemperatur ist. Dadurch entspricht die dem thermoelektrischen Luftstromsensor abgeführte Wärmemenge tatsächlich nur der vom Fluid abgeführten Wärmemenge. Der durch den Luftstromsensor fließende elektrische Strom bzw. die vom Luftstromsensor abgeführte elektrische Leistung stellt in dieser Ausführungsform in vorteilhafterweise tatsächlich das Maß für die zu messende Strömungsgröße (Geschwindigkeit, Massenfluss, etc.) dar und unterliegt nicht den aufgrund von Schwankungen der Fluidtemperatur aufgeprägten Unsicherheiten.

Die der Erfindung zugrunde liegende Aufgabe wird des weiteren durch ein Verfahren zum Betrieb einer solchen Vorrichtung gelöst, bei dem der Luftstromsensor kurzzeitig auf einen Temperaturspitzenwert erhöht wird.

Das der vorliegenden Erfindung zugrundeliegende technische Problem wird ferner durch ein Verfahren zur Bestimmung von

Strömungsgrößen, insbesondere der Temperatur  $T$ , der Strömungsgeschwindigkeit  $w$  und deren Änderung  $\Delta w$ , in einem zu überwachenden Fluidstrom, insbesondere in Rauch- und Gasansaugmeldern erfindungsgemäß durch folgende Verfahrensschritte gelöst: Die 5 Fluidtemperatur  $T$  wird mittels eines thermoelektrischen Temperatursensors bestimmt; die an einem thermoelektrischen und im Konstant-Temperatur-Modus betriebenen Luftstromsensor eingestellte ÜberTemperatur  $\Delta T$  wird in Abhängigkeit der Fluidtemperatur  $T$  auf einen konstanten Wert geregelt; die von dem thermoelektrischen Luftstromsensor abgeföhrte Wärmemenge wird bestimmt; und anhand der abgeföhrten Wärmemenge wird mittels eines in einem Mikroprozessor implementierten Auswertealgorithmus Strömungsgrößen berechnet, insbesondere die Temperatur, die Strömungsgeschwindigkeit, den Strömungswiderstand und dessen 10 Änderung.

15

Die Vorteile der Erfindung liegen insbesondere darin, dass ein sehr effektives Verfahren zur Bestimmung von Strömungsgrößen, insbesondere in Rauch- und Gasansaugmeldern, zur Optimierung 20 der Luftstromüberwachung in dem Rohrleitungssystem erzielbar ist. Insbesondere dadurch, dass die ÜberTemperatur  $\Delta T$  am thermoelektrischen Luftstromsensor unabhängig von der Fluidtemperatur  $T$  einen konstanten Wert annimmt, kann erreicht werden, dass der thermoelektrische Luftstromsensor exakt in seinem zuvor bestimmten Arbeitspunkt bzw. Arbeitstemperatur eingesetzt wird 25 und somit die abgeföhrte elektrische Leistung tatsächlich nur von dem Fluidstrom abhängt. Der Messfehler ist aufgrund des erfindungsgemäßen Verfahrens deutlich reduziert. Bei dem erfindungsgemäßen thermoelektrischen Luftstromsensor ist die von dem erhitzten Sensor durch den Fluidstrom abgeföhrte Wärmemenge  $Q$  30 das Maß für die zu bestimmenden Strömungsgrößen. Da hier die ÜberTemperatur  $\Delta T$  des Sensors einen konstanten Wert annimmt, ist die abgeföhrte Wärmemenge  $Q$  identisch der dem Sensor zugeführten Heizleistung  $P$ . Die Heizleistung  $P$  ist von dem Heizstrom  $I$  35 gemäß der folgenden Gleichung (1) abhängig:

$$P = I^2 \cdot R \quad (1)$$

Hierbei bezeichnet R den Innenwiderstand des Sensors. Die von  
 5 dem Sensor abgeführte Wärmemenge Q kann dann durch Gleichung  
 (2) wie folgt beschrieben werden:

$$Q = [A + B \cdot (\rho \cdot V)^{1/n}] \cdot (\Delta T - T) \quad (2)$$

10 Hierbei sind A, B und n sensorspezifische Konstanten, die vor Inbetriebnahme des Sensors experimentell, d.h. mittels einer Eichung, bestimmt werden, und  $\rho$  repräsentiert die Fluiddichte. Aus den Gleichungen (1) und (2) folgt, dass über die Heizleistung P und die Temperatur T der Volumenstrom V und der Massenstrom  $(\rho \cdot V)$  der Fluidströmung ermittelt werden können.  
 15

Aus den Gleichungen (1) und (2) folgt, dass über die Heizleistung P und die Temperatur T der Volumenstrom V und der Massenstrom  $N = \rho \cdot V$  der Fluidströmung ermittelt werden können. Der Strömungswiderstand  $F_w$  im Rohr ist von der Strömungsgeschwindigkeit w wie folgt abhängig:  
 20

$$F_w = 0,5 \cdot c \cdot A \cdot \rho \cdot w^2 \quad (3)$$

25 Da der Volumenstrom V von der Strömungsgeschwindigkeit w und dem Querschnitt A des Rohres gemäß

$$V = A \cdot w \quad (4)$$

30 abhängt, folgt für den Strömungswiderstand  $F_w$  im Rohr:

$$F_w = 0,5 \cdot c \cdot \rho \cdot A^{-1} \cdot V^2 \quad (5)$$

Aus der Gleichung (5) folgt, dass über den Volumenstrom  $V$  der Strömungswiderstand  $F_w$  in dem Rohrleitungssystem und seinen Änderungen ermittelt werden können.

5     Ferner ist denkbar, basierend auf diesen Messwerten, die Änderung des Strömungswiderstandes in dem Rohrleitungssystems zu erfassen. Hierzu wäre es erforderlich, die aktuellen Messwerte mit Anfangsmesswerten, die beispielsweise bei Inbetriebnahme des Systems aufgenommen und gespeichert wurden, zu vergleichen.

10    Ferner eignet sich das erfindungsgemäße Verfahren zur Erkennung von Änderungen des Strömungswiderstandes in dem Ansaugrohrrsystem. Dafür wird neben einer genauen Volumenstrommessung auch eine Kompensation des Einflusses der Luft- bzw. Fluiddichte  $\rho$ , um zuverlässig den Strömungswiderstand beurteilen zu können.

15    Anhand von gespeicherten Anfangswerten der Luftstrom- und Temperatursensoren sowie der aktuellen Temperatur und gegebenenfalls des aktuellen absoluten Luftdruckes wird ein Korrekturfaktor aus einer hierfür angelegten Tabelle ermittelt. Diese Tabelle ist erforderlich, weil verschiedene Ansaugrohrrsysteme

20    und verschiedene Ansaugleistungen des Lüfters unterschiedliche Korrekturfaktoren erfordern. Denkbar wäre, den aktuellen absoluten Luftdruck beispielsweise über einen separat ausgeführten Sensor zur Luftpumpermessung aufzunehmen. Selbstverständlich sind hier aber auch andere Ausführungsformen denkbar.

25    Schließlich wird die der Erfindung zugrundeliegende Aufgabe auch durch eine aspirative Branderkennungsvorrichtung gelöst, die einem zu überwachenden Raum oder Gerät ständig Raum- oder Gerätekühlluftproben entnimmt und über ein Rohrleitungssystem einem Detektor zum Erkennen einer Brandkenngroße zuführt, und die mit einer vorstehend beschriebenen Vorrichtung zur Bestimmung von Strömungsgrößen ausgerüstet ist.

30    Mit der erfindungsgemäßen Vorrichtung wird eine Möglichkeit zur Durchführung des vorstehend beschriebenen Verfahrens angegeben.

Bevorzugte Weiterbildungen der Erfindung sind bezüglich der Bestimmungsvorrichtung in den Unteransprüchen 2 bis 5, bezüglich des Betriebsverfahrens im Unteranspruch 7, bezüglich des Bestimmungsverfahrens in den Unteransprüchen 9 und 10, und bezüglich der aspirativen Branderkennungs- und/oder Sauerstoffmessvorrichtung in den Unteransprüchen 12 und 13 angegeben.

So ist für die Vorrichtung vorgesehen, dass der Mikroprozessor ferner einen Auswertealgorithmus zum Berechnen von Strömungsgrößen anhand der elektrischen Heizleistung  $P$  des Luftstromsensors umfasst, insbesondere zum Berechnen des Massenstromes  $N$ , der Strömungsgeschwindigkeit  $w$  und der Temperatur  $T$  des Fluidstromes. Der Vorteil dieser erfindungsgemäßen Ausführungsform liegt darin, dass in dem im Mikroprozessor implementierten Regelalgorithmus der Sollwiderstand des thermoelektrischen Luftstromsensors nach exakter Sensorkennlinie berechnet und ein genauer Regelkreis (z.B. PI-Regler) gebildet werden kann. Die Spannung am thermoelektrischen Temperatursensor kann dabei beispielsweise mit einem AD-Wandler gemessen und anschließend gefiltert werden, um Rauschen und andere Störungen zu eliminieren. Anhand der gemessenen Spannung wird die Temperatur des Fluidstromes  $T_0$  errechnet. Die gewünschte konstante Übertemperatur  $\Delta T$  (beispielsweise 40°C) wird zur Fluidtemperatur  $T_0$  addiert. Das Ergebnis ist die Solltemperatur  $T_{soll}$  des thermoelektrischen Luftstromsensors. Daraus wird im Auswertealgoritmus des Mikroprozessors nach der exakten Sensorkennlinie der Sollwiderstand des Luftstromsensors ermittelt. Der Regler regelt die Spannung am Hitzdraht des Luftstromsensors, um den Istwert des Widerstandes des Luftstromsensors auf den Sollwert einzustellen. Hierdurch wird erfindungsgemäß die Übertemperatur  $\Delta T$  konstant gehalten. Die elektrische Spannung und der elektrische Strom am bzw. durch den thermoelektrischen Luftstromsensor werden mittels eines AD-Wandlers gemessen und anschließend gefiltert. Daraus wird die elektrische Leistung  $P$  errechnet, welche gleichzeitig ein Maß für den Luftstrom darstellt.

In einer besonders vorteilhaften Ausführungsform der erfindungsgemäßen Vorrichtung ist vorgesehen, dass der Auswertealgorithmus das Erkennen von kleinen sprunghaften Strömungsänderungen, insbesondere Volumenstromänderungen, des Fluidstromes einschließt. Hierzu wird neben der genauen Volumenstrommessung auch eine Kompensation des Einflusses der Luftdichte durchgeführt, um derart den Strömungswiderstand beurteilen zu können. Anhand gespeicherter Anfangswerte der Luftstrom- und Temperatursensoren sowie der aktuellen Temperatur und gegebenenfalls des aktuellen Luftdrucks können somit auch kleine sprunghafte Änderungen der Luftströmung nachgewiesen werden. Grundgedanke hierbei ist, dass Änderungen aufgrund störender Umwelteinflüsse (Luftdruck, Temperatur) in der Regel langsamer ablaufen als ein Rohrbruch. Die Auswertung von kleinen sprunghaften Änderungen ermöglicht somit auch die Erkennung von plötzlichen Verstopfungen einer einzigen Ansaugöffnung, was beispielsweise bei Vandalsmus auftritt oder wenn ein Karton in einem Hochregal vor einer Ansaugöffnung gestellt wird.

In einer besonders vorteilhaften Ausführungsform ist vorgesehen, dass der Auswertealgorithmus die Kompensation einer temperatur- und/oder druckabhängigen Dichteänderung des Fluidstromes einschließt. Der Vorteil dieser Ausführungsform liegt insbesondere darin, dass durch die Berücksichtigung der temperatur- bzw. druckabhängigen Dichteänderung des Fluidstromes die von dem Fluidstrom abgeföhrte elektrische Leistung unabhängig von Schwankungen der Dichteänderung des Fluidstromes ist. Dadurch wird die Genauigkeit der mittels der vorliegenden Erfindung bestimmten Strömungsgrößen, insbesondere der Strömungswiderstand, deutlich verbessert.

Eine mögliche Realisierung der erfindungsgemäßen Bestimmungsvorrichtung sieht vor, dass der Mikroprozessor einen Speicher zum Speichern von Anfangswerten der Strömungsgrößen enthält.

Der Vorteil dieser Ausführungsform liegt darin, dass im Auswertealgorithmus nicht nur Strömungsgrößen mit einer hohen Genau-

igkeit berechnet werden können, sondern auch längerfristige Zustandsänderungen der Strömungsgrößen nachgewiesen werden können. Da die Berechnung des Gradienten der Strömungsgrößen auf den genauen Luftstromwerten basieren, ist in dieser Ausführungsform vorteilhafterweise die Messung der Veränderungen im Rohrsystem eines Rauch- und Gasansaugemelders beispielsweise möglich. Derartige Veränderungen können etwa durch langsame oder plötzliche Verstopfung, Risse oder Bruch auftreten. Da durch die Erfindung die Übertemperatur  $\Delta T$  am Luftstromsensor konstant gehalten wird, unterliegt dem Gradienten der Luftstromgrößen keine temperatur- oder andersartig bedingte Verschiebung. Ebenfalls entfällt vorteilhafterweise ein wiederholt durchzuführendes Abgleichen des Luftstromsensors.

In einer möglichen Realisierung ist der Luftstromsensor vorteilhafterweise so ausgelegt, dass dieser kurzzeitig auf einen Temperaturspitzenwert erhöht werden kann. Dieses hat insbesondere den Vorteil, dass der Luftstromsensor hierdurch durch seine besonders hohe Langlebigkeit ausgezeichnet ist.

Für den Betrieb einer solchen Bestimmungsvorrichtung ist der Luftstromsensor vorzugsweise so ausgelegt, dass dieser kurzzeitig auf einen Temperaturspitzenwert von bis zu  $500^{\circ}\text{C}$  erhöht werden kann. Dadurch wird der Luftstromsensor durch den kurzzeitigen Betrieb bei stark erhöhter Temperatur von angelagerten Verunreinigungen besonders effektiv befreit. Die ganze Heizleistung wird dabei verwendet um die am Luftstromsensor haftenden Schmutzpartikel zu verbrennen bzw. zu lösen. Während dieser Zeit wird vorteilhafterweise der Lüfter der aspirativen Branderkennungsvorrichtung abgeschaltet, um jegliche Abkühlung am Luftstromsensor zu vermeiden. Mit dieser Reinigung wird dafür gesorgt, dass an dem Luftstromsensor auch im kontinuierlichem Einsatz sich keine Schmutzpartikel an- bzw. ablagern, so dass die Empfindlichkeit des Sensors stets unverändert ist.

Eine mögliche Realisierung der Erfindung besteht darin, dass die erfindungsgemäße Vorrichtung zur Bestimmung von Strömungsgrößen in einer aspirativen Branderkennungs- und/oder Sauerstoffmessvorrichtung, die einen zu überwachenden Raum oder Gerät 5 ständig Raum- oder Gerätekühlluftproben entnimmt und über ein Rohrleitungssystem einem Detektor zum Erkennen einer Brandkenngröße zuführt, integriert ist. Der Vorteil dieser Ausführungsform liegt insbesondere darin, dass der Luftstrom in dem Rohrsystem genau überwacht werden kann und auch Veränderungen 10 im Rohrsystem, die etwa durch langsame oder plötzliche Verstopfung, Risse oder Bruch auftreten mögen, zuverlässig nachgewiesen werden können. Hierdurch ist die aspirative Branderkennungs- und/oder Sauerstoffmessvorrichtung besonders zuverlässig und wartungsfrei einsetzbar.

15

In einer weiteren vorteilhaften Ausführungsform ist vorgesehen, dass der Luftstromsensor bzw. der Temperatursensor der erfindungsgemäßen Vorrichtung insbesondere mittig im Lufteintrittskanal eines Detektors für Brandkenngrößen einer aspirativen 20 Branderkennungs- und/oder Sauerstoffmessvorrichtung integriert ist. Der Vorteil dieser Ausführungsform liegt darin, dass hierdurch sämtliche elektrischen Komponenten des aspirativen Branderkennungsvorrichtung in einer Einheit zusammengefasst sind. Dadurch ist der Aufbau einer derartigen Branderkennungs- 25 und/oder Sauerstoffmessvorrichtung besonders übersichtlich und einfach durchzuführen.

Schließlich ist vorzugsweise vorgesehen, dass der Luftstromsensor an einer im Querschnitt verengten Position im Lufteintrittskanal des Detektors der erfindungsgemäßen aspirativen Branderkennungs- und/oder Sauerstoffmessvorrichtung angeordnet 30 ist. Durch diese Anordnung befindet sich der Luftstromsensor in einer Position, in der aufgrund der Querschnittsverengung die Strömungsgeschwindigkeit erhöht ist. Dadurch wird die Dynamik des Luftstromsensors ebenfalls erhöht. Damit können bereits äußerst geringe Änderung der Strömungsparameter erfasst und aus- 35

gewertet werden. Hierdurch wird vorteilhafterweise die Sensibilität der erfindungsgemäßen Vorrichtung zur Bestimmung von Strömungsgrößen erhöht. Gleichzeitig kann eine Optimierung der Überwachung von aspirativen Branderkennungs- und/oder Sauerstoffmessvorrichtungen erreicht werden. Selbstverständlich sind aber hier auch andere Ausführungsformen denkbar.

Im folgenden werden bevorzugte Ausführungsbeispiele der Erfindung anhand der Zeichnungen näher erläutert.

10

Es zeigen:

15

Fig. 1: ein Prinzipschaltbild eines Konstant-Temperatur-Anemometers nach dem Stand der Technik;

20

Fig. 2: ein Blockdiagramm der erfindungsgemäßen Vorrichtung zur Bestimmung von Strömungsgrößen gemäß eines bevorzugten Ausführungsbeispiels;

25

Fig. 3: eine schematische Darstellung einer bevorzugten Ausführungsform der erfindungsgemäßen aspirativen Branderkennungsvorrichtung;

30

Fig. 4a: einen Längsschnitt durch einen Detektor für Brandkenngrößen aus dem Ausführungsbeispiel gemäß Fig. 3; und

35

Fig. 4b: einen Querschnitt durch den Detektor für Brandkenngrößen aus dem Ausführungsbeispiel gemäß Fig. 3.

Fig. 1 zeigt ein Prinzipschaltbild eines Konstant-Temperatur-Anemometers nach dem Stand der Technik. Die grundliegende Idee der Konstant-Temperatur-Betriebsweise besteht darin, den Ein-

fluss der thermischen Trägheit einer Hitzdrahtsonde 18 dadurch zu verringern, dass man das fühlende Element 18 auf stets konstanter Temperatur (Widerstand) hält, und den hierzu benötigten Heizstrom als Maß für die Strömungsgeschwindigkeit benutzt.

5 Hierzu bedient man sich einer Wheatstoneschen-Brückenschaltung, wobei der Widerstand und damit die Temperatur des Hitzdrahtes 18 durch Rückkopplung konstant gehalten wird. Im Gleichgewichtszustand liegt an der senkrechten Diagonalen der Brücke C-D eine bestimmte Spannung, die vom Servo-Verstärker 15 geliefert wird. Verändert sich die konvektive Kühlung an der Sonde 18, so wird an der waagerechten Diagonalen A-B eine kleine Spannung entstehen, welche - vielfach verstärkt - auf die senkrechte Diagonale C-D der Brücke zurückgekoppelt wird. Dabei ist die Polarität dieser zurückgekoppelten Spannung so gewählt,

10 dass sich die Brücke selbständig abgleicht. Dabei ist der Zusammenhang zwischen der Strömungsgeschwindigkeit des Fluides und der Anemometerspannung nicht linear, so dass zur weiteren Auswertung der Einsatz eines Linearesators notwendig ist. Üblicherweise wird nach der Linearisierung eine direkte Eichkurve verwendet, um aus der Anemometerspannung die Strömungsgeschwindigkeit zu ermitteln. Im allgemeinen spricht die Sonde 18 in der in Fig. 1 dargestellten Schaltung auf jegliche Änderung der Wärmeabfuhr an. Dies kann beispielsweise auch durch Änderung der Temperatur oder des Druckes des Fluides verursacht sein.

15 Zur Durchführung einer hoch präzisen Messung von Strömungsparameter müssen jedoch auch diese Größen berücksichtigt werden. Mit dem in Fig. 1 dargestellten Prinzipschaltbild des Konstant-Temperatur-Anemometers nach dem Stand der Technik wird ferner nicht die Schwankung der Fluidtemperatur im Bezug auf der eingestellten ÜberTemperatur an der Sonde 18 berücksichtigt. Zur Durchführung einer möglichst genauen Messung ist es sinnvoll, eine konstante Temperaturdifferenz bzw. ÜberTemperatur in der Sonde 18 einzustellen.

20

25

30

35 Fig. 2 zeigt ein Blockdiagramm der erfindungsgemäßen Vorrichtung zur Bestimmung von Strömungsgrößen gemäß eines bevorzugten

Ausführungsbeispiels. Die erfindungsgemäße Vorrichtung umfasst einen thermoelektrischen und im Konstant-Temperatur-Modus betriebenen Luftstromsensor 1 sowie einen Temperatursensor 2. Beide Sensoren sind in der zu vermessenden Strömung eingelas-  
5 sen. Die Ansteuerung bzw. das Auslesen der Sensoren 1,2 erfolgt über einen Regelkreis 3. Dieser enthält einen in einem Mikro-  
prozessor 4 implementierten Regelalgorithmus, über den die  
Übertemperatur  $\Delta T$  am Luftstromsensor 1 konstant gehalten wird.  
Somit ist es möglich, den Sollwiderstand des thermoelektrischen  
10 Luftstromsensors 1 nach exakter Sensorkennlinie zu berechnen  
und einen genauen Regelkreis zu bilden. Hierzu wird zunächst  
die Spannung  $U_0$  am Temperatursensor 2 mit einem AD-Wandler 5  
gemessen. Anschließend wird ein Filter 6 angewandt, um Rauschen  
und andere Störungen zu eliminieren. In einer Auswerteeinheit 7  
15 wird daraus die Lufttemperatur  $T_0$  errechnet. Die zuvor festge-  
legte konstante Übertemperatur  $\Delta T$  wird im weiteren Schritt zur  
Lufttemperatur  $T_0$  addiert. Das Ergebnis ist die Solltemperatur  
 $T_{\text{soll}}$  des thermoelektrischen Luftstromsensors 1. Nach der exak-  
ten Sensorkennlinie wird daraus im Mikroprozessor 4 der Sollwi-  
derstand des Sensors 1 berechnet. Anschließend regelt der Reg-  
ler 3 die Spannung am Luftstromsensor 1, um den Istwert des Wi-  
derstandes auf den zuvor berechneten Sollwert einzustellen. Da-  
durch wird die Übertemperatur  $\Delta T$  am Luftstromsensor 1 konstant  
20 gehalten.

25

Bei der Erfassung der Strömungsgeschwindigkeit wird die Span-  
nung  $U_1$  und der Strom  $I_1$  am thermoelektrischen Luftstromsensor  
1 mittels eines AD-Wandlers 5 gemessen und anschließend mit ei-  
nem Filter 6 gefiltert. In einer weiteren Auswerteeinheit 7  
30 wird daraus die elektrische Leistung  $P$  und der Istwert des Wi-  
derstandes des Luftstromsensors 1 errechnet. Die elektrische  
Leistung  $P$ , die benötigt wird, um die Übertemperatur  $\Delta T$  kon-  
stant zu halten, ist ein Maß für den Luftstrom.

Durch das in Fig. 2 dargestellte Ausführungsbeispiel der erfindungsgemäßen Vorrichtung zur Bestimmung von Strömungsgrößen ist es möglich, den Strömungsparameter nahezu fehlerfrei zu messen, so dass auch Zustandsänderungen der Strömungsgrößen, insbesondere des Strömungswiderstandes, berechnet werden können. Hierzu werden Anfangswerte der Strömungsgrößen in einem im Mikroprozessor 4 integrierten Speicher (nicht explizit dargestellt) abgelegt. Die kontinuierliche Berechnung des Gradientens der Strömungsgrößen erfolgt dann mit dem Auswertealgorithmus. Mittels dieser Ausführung ist es somit möglich Veränderungen im Fluidstrom, die beispielsweise durch langsame oder plötzliche Verstopfung, Risse oder Bruch des Strömungskanals auftreten, zu detektieren.

Bei einer Änderung der Dichte der Luft durch Temperatur- und/oder Luftdruckänderung ändert sich der erfasste Volumenstrom des Fluides ebenso, obwohl das Rohrsystem unverändert ist. Eine von daher notwendige Kompensation der Lufdichteänderung wird im Mikroprozessor 4 durchgeführt. Der Kompensationsfaktor wird anhand der Anfangswerte (Temperatur, Luftstrom) und der aktuellen Temperatur ermittelt. Optional wird ein absoluter Luftdrucksensor zur Messung des Luftdruckes (nicht explizit dargestellt) eingesetzt.

Fig. 3 zeigt eine schematische Darstellung einer bevorzugten Ausführungsform der erfindungsgemäßen aspirativen Branderkennungs- oder Sauerstoffmessvorrichtung. In einem Zielraum 12 ist ein Ansaugrohrsystem 13 zum Ansaugen von Luftproben über verschiedene Ansaugöffnungen angeordnet. Das Ansaugrohrsystem 13 ist mit einem Ansaugmelder ausgestattet, in dem die Luftproben aus dem Zielraum 12 einem Detektor 8 zur Erkennung von Brandkenngrößen bzw. zum Messen von Sauerstoff und anderen Gasen zugeführt werden. Ferner ist ein Lüfter 14 vorgesehen, welcher dazu dient, die Luftprobe aus dem Zielraum über das Rohrleitungssystem anzusaugen. Die Saugleistung des Lüfters 14 ist dabei an das zugehörige Ansaugrohrsystem angepasst. Um eine ein-

wandfreie Funktionsweise der dargestellten aspirativen Branderkennungs- oder Sauerstoffmessvorrichtung gewährleisten zu können, ist es notwendig, den über das Ansaugrohrsystem 13 dem Detektor 8 zugeführten Luftstrom kontinuierlich zu überwachen und eine Störung beim Ansaugen rechtzeitig zu erkennen. Hierzu befindet sich die erfindungsgemäße Vorrichtung zur Bestimmung von Strömungsgrößen im Ansaugmelder der aspirativen Branderkennungs- oder Sauerstoffmessvorrichtung.

Fig. 4a und Fig. 4b stellen einen Längsschnitt bzw. Querschnitt durch den Detektor 8 für Brandkenngrößen bzw. für Gase aus dem Ausführungsbeispiel gemäß Fig. 3 dar. Die Schnittlinie ist als gestrichelte Linie in Fig. 4a angedeutet. Bei dem dargestellten Detektor sind der thermoelektrische Luftstrom- bzw. Temperatursensor 1,2 in der Rauch- und/oder Gasmesszelle des Ansaugmelters integriert. Beide Sensoren 1,2 sind mittig im Lufteintrittskanal 9 positioniert. Auf der Höhe des Luftstromsensors 1 ist der Querschnitt verengt, um die Strömungsgeschwindigkeit zu erhöhen. Dadurch wird die Dynamik des Luftstromsensors 1 erhöht.

In einer Weiterbildung der Erfindung wird der Luftstromsensor 1 durch kurzzeitigen Betrieb bei stark erhöhter Temperatur von Verunreinigungen befreit. Während dieser Zeit wird der Lüfter 14 abgeschaltet, um jegliche Abkühlung zu vermeiden. Die ganze Heizleistung wird verwendet um die am Luftstromsensor 1 haftenden Schmutzpartikel zu verbrennen bzw. zu lösen. Es findet in dieser Zeit keine Luftstromauswertung statt. Die Reinigung erfolgt entweder automatisch in regelmäßigen Abständen oder manuell gesteuert. Durch diese Reinigung wird erreicht, dass die Sensibilität des Luftstromsensors 1 auch bei längerem Betrieb nicht durch Anlagerung von Schmutzpartikeln reduziert wird.

**Bezugszeichen der Komponenten**

5	1      Luftstromsensor
	2      Temperatursensor
	3      Regelkreis
	4      Mikroprozessor
	5      AD-Wandler
10	6      Filter
	7      Auswerteeinheit
	8      Detektor
	9      Lufteintrittskanal
	10     Gassensor bzw. Rauchsensor
15	11     Gassensor bzw. Rauchsensor
	12     Zielraum
	13     Ansaugrohrsystem
	14     Lüfter
	15     Servoverstärker
20	16     Widerstand
	17     Potentiometer
	18     Hitzdrahtsonde
	19     Spannungsquelle

**Bezeichnung der physikalischen Größen**

	P	elektrische Leistung
5	I	Sensorheizstrom
	U	Sensorspannung
	R	Sensorwiderstand
	V	Volumenstrom
	w	Strömungsgeschwindigkeit
10	F <sub>w</sub>	Strömungswiderstand
	c	Widerstandsbeiwert
	ρ	Fluiddichte
	N	Massenstrom
	T	Fluidtemperatur
15	Q	abgeführte Wärmemenge
	A	Querschnitt des Rohres

## PATENTANSPRÜCHE

1. Vorrichtung zur Bestimmung von Strömungsgrößen, insbesondere der Temperatur, der Strömungsgeschwindigkeit, des Strömungswiderstandes und dessen Änderung, in einem zu überwachenden Fluidstrom, insbesondere in Rauch- und Gasansaugmeldern, mit einem thermoelektrischen und im Konstant-Temperatur-Modus betriebenen Luftstromsensor (1), einem thermoelektrischen Temperatursensor (2) und einem Regelkreis (3) zum Einstellen einer Übertemperatur  $\Delta T$  am Luftstromsensor (1),  
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t, daß  
der Regelkreis (3) einen in einem Mikroprozessor (4) implementierten Regelalgorithmus enthält, über den die Übertemperatur  $\Delta T$  am Luftstromsensor (1) konstant gehalten wird.
2. Vorrichtung nach Anspruch 1,  
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t, daß  
der Mikroprozessor (4) ferner einen Auswertealgorithmus zum Berechnen von Strömungsgrößen anhand der elektrischen Heizleistung  $P$  des Luftstromsensors (1) umfasst, insbesondere zum Berechnen des Massenstromes  $N$ , der Strömungsgeschwindigkeit  $w$ , des Volumenstromes  $V$ , des Strömungswiderstandes  $F_w$  eines Ansaugrohrsystems (13) und der Temperatur  $T$  des Fluidstromes.
3. Vorrichtung nach Anspruch 1 oder 2,  
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t, daß  
der Auswertealgorithmus die Kompensation einer Temperatur- und/oder druckabhängigen Dichteänderung des Fluidstromes einschließt.

4. Vorrichtung nach einem der vorhergehenden Ansprüche,  
durch gekennzeichnet, daß  
der Mikroprozessor (4) einen Speicher zum Speichern von  
Anfangswerten der Strömungsgrößen zum Berechnen von Zu-  
5 standsänderungen der Strömungsgrößen im Auswertealgorith-  
mus enthält.

10 5. Vorrichtung nach einem der vorhergehenden Ansprüche,  
durch gekennzeichnet, daß  
der Auswertealgorithmus das Erkennen von kleinen sprung-  
haften Strömungsänderungen, insbesondere Volumenstromände-  
rungen, des Fluidstromes einschließt.

15 6. Verfahren zum Betrieb einer Vorrichtung nach einem der  
vorhergehenden Ansprüche,  
durch gekennzeichnet, daß  
der Luftstromsensor (1) kurzzeitig auf einen Temperatur-  
spitzenwert erhöht wird.

20 7. Verfahren nach Anspruch 6,  
durch gekennzeichnet, daß  
die Temperatur 500°C beträgt.

25 8. Verfahren zur Bestimmung von Strömungsgrößen, insbesondere  
der Temperatur T, der Strömungsgeschwindigkeit w und deren  
Änderung Δw, in einem zu überwachenden Fluidstrom, insbe-  
sondere in Rauch- und Gasansaugmeldern, mit folgenden Ver-  
fahrensschritten:

30 a) Bestimmen der Fluidtemperatur T mittels eines  
thermoelektrischen Temperatursensors (2);

b) Regelung der an einem thermoelektrischen und im  
Konstant-Temperatur-Modus betriebenen Luftstrom-  
35 sensor (1) eingestellten konstanten Übertempera-  
tur ΔT in Abhängigkeit der Fluidtemperatur T;

- c) Bestimmen der von dem thermoelektrischen Luftstromsensor (1) abgeführten Wärmemenge  $Q$ ; und
- 5 d) Berechnen von Strömungsgrößen, insbesondere der Temperatur  $T$ , der Strömungsgeschwindigkeit  $w$ , des Strömungswiderstandes  $F_w$  und dessen Änderung  $\Delta F_w$ , anhand der abgeführten Wärmemenge  $Q$  mittels eines in einem Mikroprozessor (4) implementierten Aus-
- 10 wertealgorithmus.

9. Verfahren nach Anspruch 8 mit folgenden weiteren Verfahrensschritten nach Verfahrensschritt d):

- 15 e) Kompensation der Temperatur- und/oder druckabhängigen Fluideichteänderung bei den unter Verfahrensschritt d) bestimmten Strömungsgrößen.

10. Verfahren nach Anspruch 8 oder 9, mit folgendem weiteren  
20 Verfahrensschritt nach Schritt e):

- 25 f) Bestimmung von zeitlichen Änderungen, insbesondere von kleinen sprunghaften Volumenstromänderungen, der unter Punkt d) bestimmten Strömungsgrößen.

11. Aspirative Branderkennungs- und/oder Sauerstoffmessvorrichtung, die einem zu überwachenden Raum oder Gerät (12) ständig Raum- oder Gerätekühlluftproben entnimmt und über ein Rohrleitungssystem (13) einem Detektor (8) zum Erkennen einer Brandkenngröße und/oder anderen Gasen, insbesondere Sauerstoff, zuführt,  
gekennzeichnet durch  
eine Vorrichtung zur Bestimmung von Strömungsgrößen gemäß  
35 einem der Ansprüche 1 bis 4.

12. Aspirative Branderkennungs- und/oder Sauerstoffmessvorrichtung nach Anspruch 11,  
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t , daß  
der Luftstromsensor (1) und/oder der Temperatursensor (2)  
5 in dem Detektor (8), insbesondere mittig im Lufteintrittskanal (9) des Detektors (8), integriert sind.
13. Vorrichtung nach Anspruch 11 oder 12,  
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t , daß  
10 der Luftstromsensor (1) an einer im Querschnitt verengten Position im Lufteintrittskanal (9) des Detektors (8) angeordnet ist.

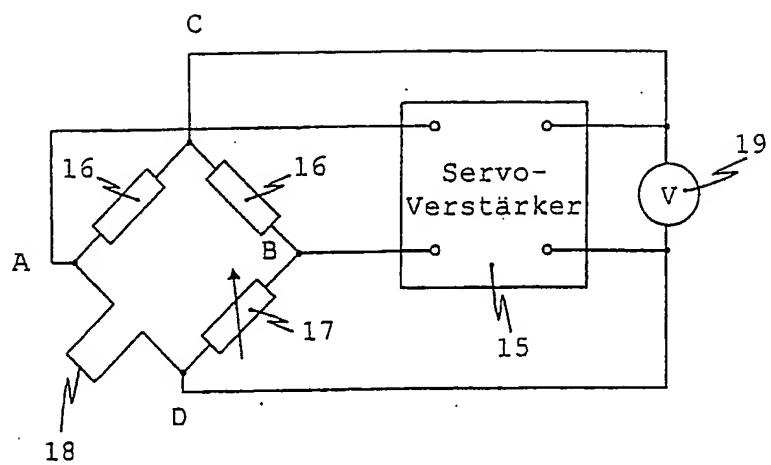


Fig. 1

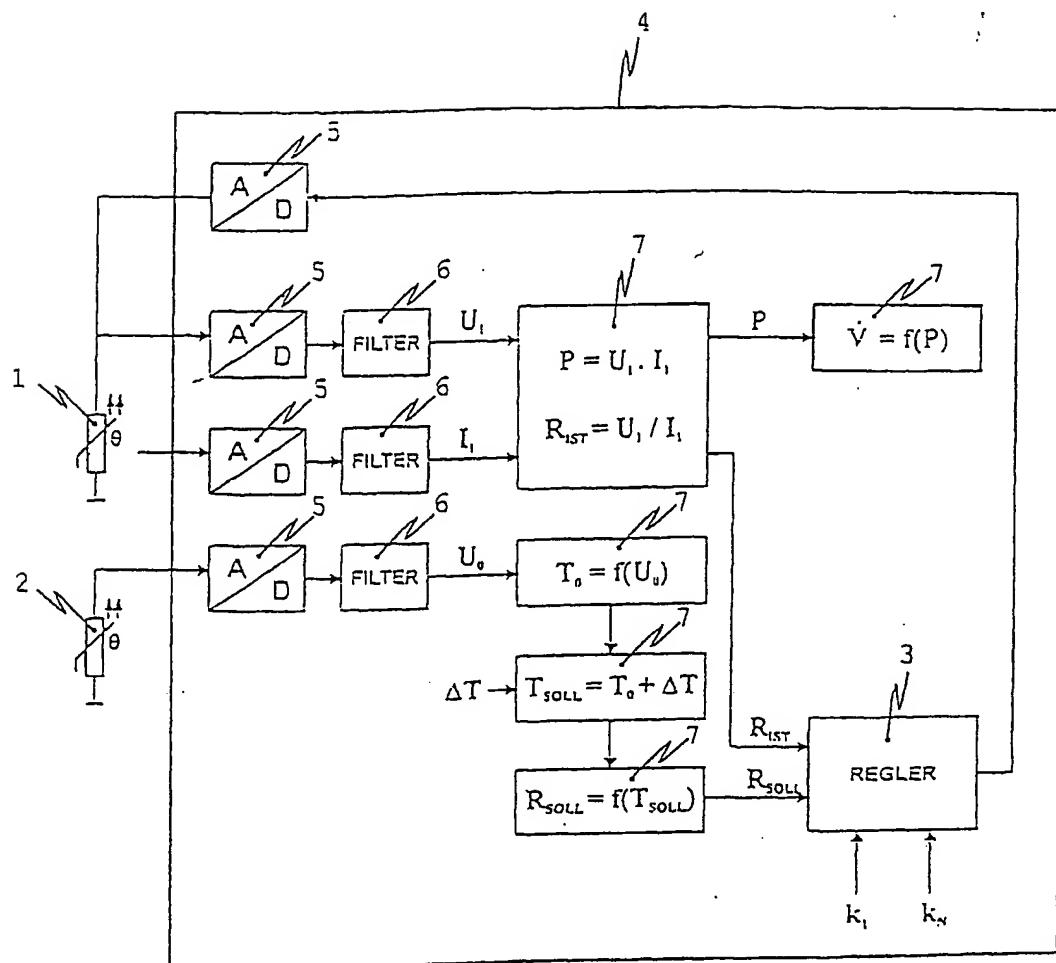


Fig. 2

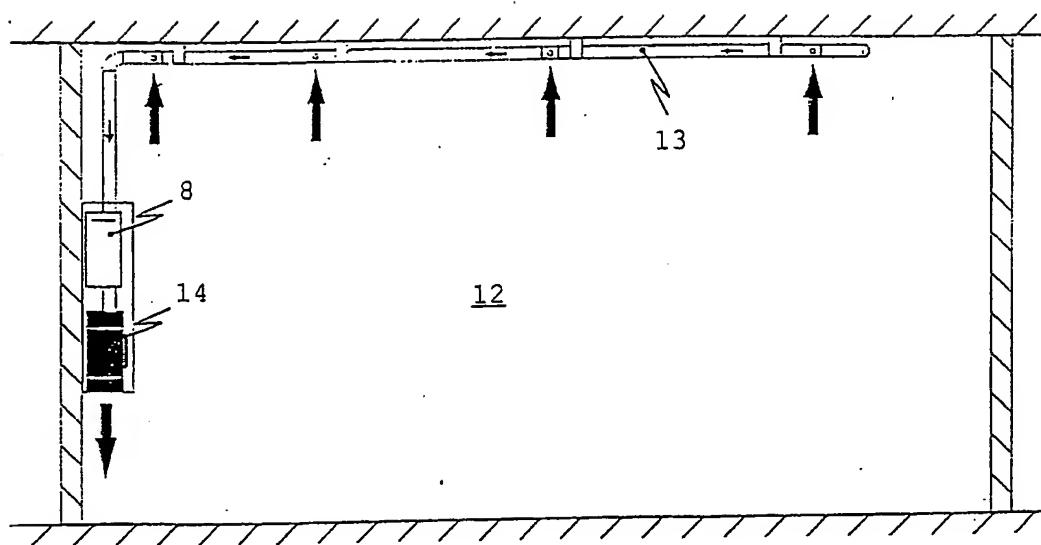


Fig. 3

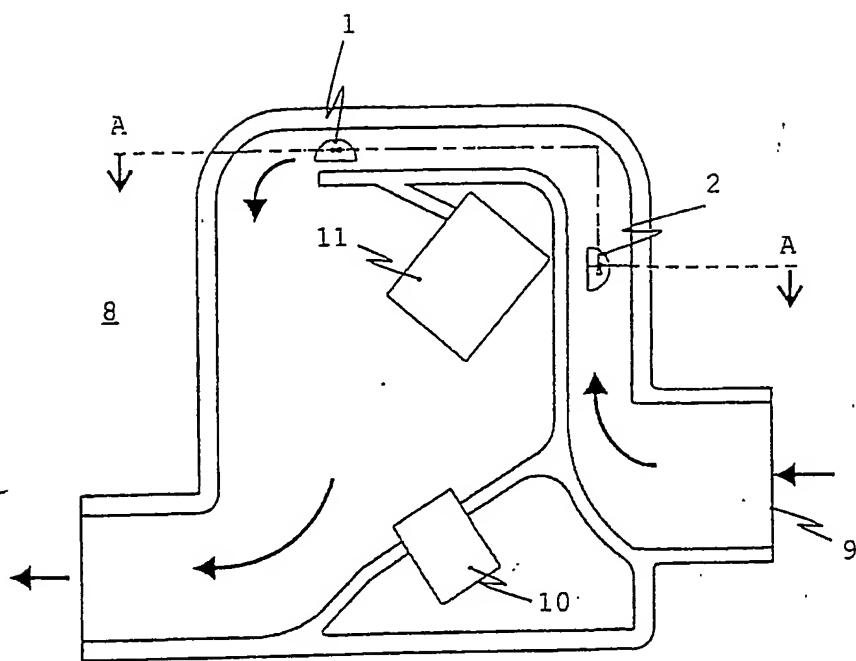


Fig. 4a

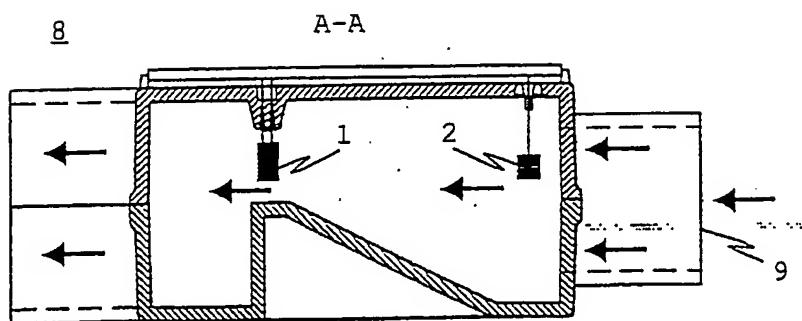


Fig. 4b